(19) 日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-220806 (P2003-220806A)

(43)公開日 平成15年8月5日(2003.8.5)

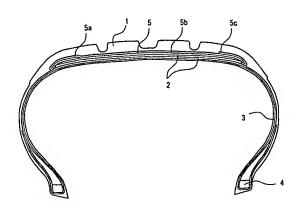
(51) Int.Cl. ⁷ B 6 0 C 9/2	識別記号	FI B60C 9/22 B 4F2.12 C
B 2 9 D 30/3	30	D B 2 9 D 30/30 练布論求 表請求 請求項の数5 OL (全 7 頁)
(21)出願番号	特顏2002-23089(P2002-23089) 平成14年1月31日(2002.1.31)	(71)出願人 000006714 横浜ゴム株式会社 東京都港区新橋5丁目36番11号
		(72)発明者 森田 謙一 神奈川県平塚市迫分2番1号 横浜ゴム株 式会社平塚製造所内 Fターム(参考) 4F212 AH20 VA02 VD08 VD16 VK02 VL11

(54) [発明の名称] 空気入りタイヤおよびその製造方法

(57) 【要約】

【課題】 タイヤのユニフォミティの悪化を抑制しなが ら、高周波ロードノイズおよび高速耐久性を改善した空 気入りタイヤおよびその製造方法を提供する。

【解決手段】 トレッド部に配置したベルト層2の少な くとも両端部路面側に補強コードを実質的にタイヤ周方 向に螺旋状に巻回して形成したベルト補強層5を設けた 空気入りタイヤにおいて、前記ベルト補強層5を巻回す 際にベルト補強層5の先端部5 a および後端部5 c に比 較的低い張力を掛け、前記先端部5 a および後端部5 c 以外の中間部5 bに比較的高い張力を掛けて巻付けた空 気入りタイヤおよびその製造方法。



20

【特許請求の範囲】

【請求項1】 トレッド部に配置したベルト層の少なくとも両端部路面側に補強コードを実質的にタイヤ周方向に螺旋状に巻回して形成したベルト補強層を設けた空気入りタイヤにおいて、前記ベルト補強層を巻回す際にベルト補強層の先端部および後端部に比較的低い張力を掛け、前記先端部および後端部以外の中間部に比較的高い張力を掛けて巻付けた空気入りタイヤ。

【請求項2】 前記先端部および後端部のベルト補強層の補強コードの加硫後のタイヤから取り出したときの加 10 硫タイヤ中の原長に対する収縮率が2.0%未満であって、前記中間部のベルト補強層の補強コードの前記収縮率が2.0~7.0%である請求項1に記載の空気入りタイヤ。

【請求項3】 比較的低張力で巻付けられる前記先端部 および後端部が、周上1周以下である請求項1または2 に記載の空気入りタイヤ。

【請求項4】 比較的低張力で巻付けられる前記先端部 および後端部と、比較的高張力で巻付けられる中間部と は、連続的に、または、複数段階に分けて張力を変化させて巻付けられる請求項1~3のいずれか1項に記載の 空気入りタイヤ。

【請求項5】 トレッド部に配置したベルト層の少なくとも両端部踏面側に補強コードを実質的にタイヤ周方向に螺旋状に巻回してベルト補強層を形成する空気入りタイヤの製造方法において、前記ベルト補強層を巻回す際にベルト補強層の先端部および後端部に比較的低い張力を掛け、前記先端部および後端部以外の中間部に比較的高い張力を掛けて巻付ける空気入りタイヤの製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、空気入りタイヤおよびその製造方法に関し、さらに詳しくは、タイヤのユニフォミティの悪化を抑制しながら、高周波ロードノイズおよび高速耐久性を改善した空気入りタイヤおよびその製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】空気入りタイヤの高周波ロードノイズは、ベルト層の踏面側に配置したベルト補強層の初期弾性率に反比例する傾向があるため、高周波ロードノイズを軽減する手法としてベルト補強層に高張力を掛けることが行われている。また、空気入りタイヤの高速耐久性を向上する手法として、螺旋状に巻回したストリップ状のベルト補強層に高張力を掛けることによってベルトイ・強層のタガ効果を増加させることが提案されている(特開2001-180220号公報参照)。しかしこの手法では、螺旋状に巻き付けたベルト補強層の巻き始めの先端部および巻き終わり部分の後端部に剛性の段差が発生し、これがタイヤのユニフォミティを悪化させる原因になっていた。すなわち、図2に示すように、成型

ドラム6上にストリップ状のベルト補強層5を巻回す際に、ベルト補強層5の図示しない先端部5aの巻き始める部分と、その直前の部分には大きな剛性の段差が生じてしまい、これは巻き終わり部分の後端部5cにおいても同様である。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】従って、本発明の課題は、タイヤのユニフォミティの悪化を抑制しながら、高周波ロードノイズおよび高速耐久性を改善した空気入りタイヤおよびその製造方法を提供することにある。

[0004]

【課題を解決するための手段】本発明によれば、トレッド部に配置したベルト層の少なくとも両端部踏面側に補強コードを実質的にタイヤ周方向に螺旋状に巻回して形成したベルト補強層を設けた空気入りタイヤにおいて、前配ベルト補強層を巻回す際にベルト補強層の先端部および後端部に比較的低い張力を掛け、前記先端部および後端部以外の中間部に比較的高い張力を掛けて巻付けた空気入りタイヤが提供される。

【0005】以上のように、ストリップ状のベルト補強層をベルト層の踏面側に螺旋状に巻回す際に、ベルト補強層の巻き始め部分の先端部と巻き終わり部分の後端部に比較的低い張力を掛け、先端部と後端部以外のベルト補強層の中間部には高張力を掛けて巻付けることによって、先端部および後端部における剛性の段差を小さくしながらも、ベルト補強層全体を高張力とすることができるので、タイヤのユニフォミティの悪化を最小限に抑えながら、高周波ロードノイズおよび高速耐久性を改善することができる。

30 【0006】また、本発明によれば、前記先端部および 後端部のベルト補強層の補強コードの加硫後のタイヤか ら取り出したときの加硫タイヤ中の原長に対する収縮率 が2.0%未満であって、前記中間部のベルト補強層の 補強コードの前記収縮率が2.0~7.0%である前記 空気入りタイヤが提供される。

【0007】また、本発明によれば、比較的低張力で巻付けられる前記先端部および後端部が、周上1周以下である前記空気入りタイヤが提供される。

【0008】また、本発明によれば、比較的低張力で巻付けられる前記先端部および後端部と、比較的高張力で巻付けられる中間部とは、連続的に、または、複数段階に分けて張力を変化させて巻付けられる前記空気入りタイヤが提供される。

【0009】さらに、本発明によれば、トレッド部に配置したベルト層の少なくとも両端部踏面側に補強コードを実質的にタイヤ周方向に螺旋状に巻回してベルト補強層を形成する空気入りタイヤの製造方法において、前記ベルト補強層を巻回す際にベルト補強層の先端部および後端部に比較的低い張力を掛け、前記先端部および後端部以外の中間部に比較的高い張力を掛けて巻付ける空気

50

入りタイヤの製造方法が提供される。 【0010】

【発明の実施の形態】以下、本発明の構成について図面を参照しながら詳細に説明する。図1は、本発明の空気入りタイヤの一例を示す子午線方向断面図である。トレッド1の内側に2層のスチールコードからなるベルト層2がタイヤ周方向に対し10~30°のコード角度で層間で交差するように設けられている。カーカス3はカーカスコードがタイヤ赤道面に対しほば90°に配列するように設けられ、その両端部がピードコア4の周囲にタ10イヤの内側から外側へ折り返されている。

【0011】ベルト層2の踏面側にはベルト層2の全幅を覆い、ベルト層2の両端部を覆うように折り返されたベルト補強層5が設けられている。ベルト補強層5は有機繊維からなる補強コードを実質的にタイヤ周方向に螺旋状に巻回して形成され、高速走行時にベルト層2が遠心力で浮き上がり、ゴムと剥離することを防止する。また、これらベルト補強層5の拘束により、タイヤの高周波数の振動が車室内で共振しないようにし、高周波ロードノイズを低減する。

【0012】ベルト補強層5は、図2に示されるように、成型ドラム6上に図示しないベルト層2に次いで、1本または複数本の補強コードを埋設したストリップ状のベルト補強層5を巻回すことによって形成するが、巻き始め部分である図示されない先端部5aにおいては、比較的低い張力を掛けて巻付け、さらにベルト補強層5の中間部5bでは比較的高い張力を掛けながらタイヤ幅方向両端部では折り返しながら巻付け、最後に巻き終わり部分である後端部5cにおいては、比較的低い張力を掛けて巻付ける。このベルト層2とベルト補強層5の断 30面構造の概略図を図5(a)に示す。

【0013】本発明のベルト補強層5の構造は、これに限らず、図3および図5 (b)に示すようなベルト補強層5をベルト層2両端部のみに折り返しながら配設したものでも、図4および図5 (c)に示すようなベルト補強層5を折り返さずに配設したものであってもよく、ベルト層2の両端部を覆うようなものであれば特に限定されない。また、左右の先端部5aや後端部5cの位置は、剛性の変化が周上で互いに相殺されるように、図3~図4に示されるようにずらせて配置されるようにするのが好ましい。

【0014】また、比較的低張力の先端部5aおよび後端部5cのベルト補強層5の補強コードの加硫後のタイヤから取り出したときの加硫タイヤ中の原長に対する収縮率を2.0%未満、好ましくは0~1.0%とし、中間部5bの比較的高張力のベルト補強層5の補強コードの加硫後のタイヤから取り出したときの加硫タイヤ中の原長に対する収縮率が2.0~7.0%、好ましくは4.0~6.0%とすることが、本発明の効果を一層向上させることができさらに好ましい。中間部5bについ50

て2. 0%以上もの収縮を生ずるように埋設されていることにより、補強コードはタイヤ内で見掛けの初期弾性率が実際の初期弾性率よりも高い状態になっており、優れた高周波ロードノイズと高速耐久性が発現される。また収縮率が7. 0%を超える補強コードは実質的に生産が困難である。このように補強コードの見掛けの初期弾性率を高い状態にするには、ベルト補強層5を巻付ける際に、コードの長手方向に高張力を負荷して緊張状態にすればよい。また、先端部5aおよび後端部5cの最小の前記収縮率と、中間部5bの最大の前記収縮率の差は、2.0%以上、さらには3.0~6.0%とするのが好ましい。

【0015】また、比較的低張力で巻付けられる先端部5aおよび後端部5cの長さは、周上1周以下となるように最小限に抑えることによって、高周波ロードノイズおよび高速耐久性の改善効果の低下を防止でき好ましい。また、先端部5aおよび後端部5cの最小の長さは、例えば、100mm以上とすればよい。

【0016】比較的低張力で巻付けられる先端部5aお たのよび後端部5cと、比較的高張力で巻付けられる中間部 5bとの間の剛性の段階差を小さくするために、連続的 に、または、複数段階に分けて張力を変化させるように ベルト補強層5を巻回すのがさらに好ましい。

[0017]上述した中間部5 bの収縮率2.0~7.0%を達成し、高周波ロードノイズの低減および高速耐久性の向上を可能にするには、補強コードの素材ごとに異なる。補強コードとしてナイロン繊維を使用するときは、タイヤ加硫前の状態における0.02 N/d tex荷重下の仲び率(即ち、中間仲度)が5.0~8.0%のものを用いる必要がある。仲び率(中間仲度)が5.0%未満のナイロン繊維は実質的に生産が困難であり、また8.0%超では見掛けの初期弾性率の向上効果が十分に得られないため、目的を達成できない。

[0018] 補強コードとしてPET、PEN、アラミド、PBO、PVA及びアクリルから選ばれる一種以上のポリマーからなる高弾性率の繊維を使用するときは、タイヤ加硫前の状態における0.02N/dtex荷重下での仲び率(中間仲度)が1.0~5.0%のものを用いる必要がある。仲び率(中間仲度)が1.0%未満の繊維は実質的に生産が困難であり、5.0%超では、見掛けの初期弾性率の向上効果が十分に得られないために目的を達成できない。

[0019] また、補強コードとして特にポリエチレンテレフタレート繊維を用いるときは、タイヤ加硫前の状態における0.02N/dtex荷重下の仲び率(%)と、150 $\mathbb{C} \times 30$ 分の条件下の乾熱収縮率(%)との和として定義される寸法安定性指数が4.0 $\mathbb{C} - 6.0$ であるものを用いる必要がある。この寸法安定性指数を備えたPET繊維は、紡糸速度7,000 $\mathbb{C} - 00$ 高速紡糸で溶融紡糸することにより得られる。寸法安定

40

(4)

性指数が4.0未満のPET繊維は実質的に生産が困難 であり、過度な配向による強力低下のため、タイヤ用途 に適さない。また寸法安定性指数が6.0超では見掛け の初期弾性率の向上効果が十分に得られないために目的 を達成できない。

【0020】また、補強コードとして芯にPET、PE N、アラミド、PBO、PVA及びアクリルから選ばれ る一種以上のポリマーを配し、鞘にナイロンを配した芯 鞘繊維を用いるときは加硫前の状態における0.02N m /dtex荷重下の仲び率が2.0~5.0%であるも $\it 10$ 部5cについて、張力を周上1周に渡って連続的に変化 のを用いる必要がある。仲び率(中間仲度)が2.0% 未満の芯鞘繊維は実質的に生産が困難であり、5.0% 超では、見掛けの初期弾性率の向上効果が十分に得られ ないために目的が達成できない。この芯鞘繊維を構成す る芯成分は、いずれも繊維化したとき高い初期弾性率を 発揮するが、ゴムとの接着性がよくない。しかし、鞘成 分にナイロンを配していることにより、高い接着性を発 揮するものとなる。芯と鞘の断面積比率は5:5~9: 1の範囲とすることが、ゴムとの接着性ならびに初期弾 性率の向上の点で好ましい。

【0021】本発明において、ベルト補強層5に使用す る補強コードは、双撚りとし、繊度Dを1,000~ 6, 000dtexの範囲とするのが好ましい。また、 コードの撚り係数 $\alpha = T \int D$ (ただし、Tはコードの撚 り数 (回/100mm)、Dはコードの総繊度 (d t e x)) は500~2,000の範囲とするのが好まし 61.

[0022]

【実施例】以下、実施例によって本発明をさらに説明す るが、本発明の範囲をこれらの実施例に限定するもので 30 評価タイヤをユニフォミティマシーンにて測定した。こ はない。

実施例1-1~1-5及び比較例1-1~1-3

下記表1に示されるように、タイヤサイズ225/60 R16の図1の構造を有する乗用車用空気入りラジアル タイヤについて、そのベルト構造を図2~4および図5

(a) ~ (c) のように異ならせたタイヤを作製した。 なお、図5 (a)~ (b)のベルト補強層5のベルト層 2の両端部における折り返し部分の幅を30mmとし た。ベルト層2にスチールコードを使用し、その踏面側 を被覆するベルト補強層5の補強コードとして、表1の ような 0.02 N/d tex荷重下の仲び率のナイロン コードを埋設した幅10mmのストリップ状のものを使 用し、タイヤから取り出し後の収縮率を表1のように設 定してタイヤを作製した。なお、先端部5aおよび後端 させてベルト補強層5を巻付けた。得られた各タイヤに ついて、以下の各試験に供した。結果を表1に示す。

【0023】高速耐久性(指数)

評価タイヤをリムサイズ16×61/2JJ、空気圧2 20kPa、荷重6.5kNの条件下に、ドラム径17 07mmの回転ドラムを使用して、初速121km/h から30分毎に速度を8kmずつ増加して、タイヤが故 障するまでの走行距離を記録した。この値を比較例1-1を100として、指数表示した。この値が高いほど高 20 速耐久性が良好である。

【0024】ロードノイズ(指数)

評価タイヤをセダンタイプの自動車に4輪とも装着し、 2名乗車してロードノイズ評価用のテストコースで80 km/hで走行し、運転席背もたれ中央部に集音マイク を取りつけ、250~400H2の騒音(デシベル)を 測定した。この値を比較例1-1を100として、指数 表示した。この値が高いほど、ロードノイズが良好であ る。

RFV(指数)

の値を比較例1-1を100として、指数表示した。こ の値が高いほどRFV(ユニフォミティ)が良好であ

[0025]

【表1】

	比較例	比较例	比較例	実施例	東施例	実施例	奥施例	実施例
	Ξ	1-2	1-3	I	1-2	1-3	1-4	1-5
く ラト 幸 沿	図5(a)	图5(8)	图5(a)	图5(8)	図5(a)	∭5(a)	(9)5図	(つ)5区
コード等性								
繊維コード材質	大砂	ナイロン	†4 0%	たが	140%	ナ 心	ナ む	ナル ン
伸び率(中間伸度)(%)	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0
表示デニール構成(dtex)	940/2	840/2	940/2	940/2	940/2	940/2	940/2	940/2
裁り数十×下(回/100m)	44x44	44x44	44×44	44x44	44×44	44x44	44×44	44×44
据り係数	1908	1908	1908	1908	1908	1908	1908	1908
収縮率(%)								
先端部5aの巻き始め	0.5	6.0	2.0	9.0	0.5	0.5	0.5	0.5
中間部55	0.5	9.0	2.0	2.0	4.0	6.0	4.0	4.0
後端部Bcの巻き終り	0.5	6.0	2.0	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
高速耐久性 (指数)	100	107	201	102	901	109	103	102
ロードノイズ(指数0250~400Hz)	100	109	102	102	105	107	102	101
RFV (指数)	100	91	96	100	100	100	100	100

【0026】上記表1に示すように、先端部5aと後端部5cの収縮率を中間部5bの収縮率よりも小さくし、 先端部5aと後端部5cを比較的低い張力で巻付けた実施例のタイヤは、比較例のタイヤに比べ、ユニフォミティを悪化させることなく、高周波ロードノイズおよび高 40速耐久性を改善することができた。

【0027】<u>实施例2-1~2-6及び比較例2-1~</u>2-3

下記表2に示されるように、タイヤサイズ225/60 R16の図1、図2および図5(a)の構造を有する乗 用率用空気入りラジアルタイヤを作製した。なお、ベルト補強層5の折り返し部分の幅を30mmとした。ベルト層2にスチールコードを使用し、その路面側を被覆す るベルト補強層 5 の補強コードとして、0.02 N/d tex 荷重下の仲び率の各種材質(PET, PEN, アラミド)のコードを埋設した幅 10 mmのストリップ状のものを使用し、タイヤから取り出し後の収縮率を表 2 のように設定してタイヤを作製した。なお、先端部 5 a および後端部 5 c について、張力を周上 1 周に渡って連続的に変化させてベルト補強層 5 を巻付けた。得られた 各タイヤについて、上記の各試験に供した。得られたタイヤ性能の各値は、比較例 2-1, 2-2, 2-3 を 1 0 0 として、指数表示し、表 2 に示す。

[0028]

【表2】

30x30

0.5 0.5 0.5 103 102

8

77% 1.5 1100/2

(a) 9KK

				3				
	功数定	安插包	東施例	実施例	北数例	実施例	炭糖汤	比較例
	2-1	2-1	2-3	2-3	2-2	2-4	22	2-3
小棒造	图5(a)	図5(a)	区(a)	图5(a)	図5(a)	图5(a)	図5(a)	(8) 9(図
・ド毎位								
雑コード材質	PET	PET	PET	PET	PEN	PEZ	PEN	773.F
10年(中間伸度)(%)	4.5	4.5	4, 6	4.5	2.5	2.5	2.5	1.5
S示デニール構成(dtex)	1100/2	1100/2	1100/2	1100/2	1100/2	1100/2	1100/2	7/0011
gり数上×下(回/100回)	30x30	30×30	30×30	30x30	30x30	30x30	30x30	30x30
RD係数	1407	1407	1407	1407	1407	1407	1407	1407
2新年(%)								
先端部SBの巻き始め	0,5	0.5	0.5	0.5	0,5	0, 5	0.5	0.5
中間部55	0.5	2.0	4.0	6.0	0.6	2.0	4.0	0.5
後端部5cの巻き終り	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
哲耐久性 (指数)	100	102	105	109	100	103	106	100
- ドノイズ (指数0250~400년)	901	101	103	105	100	102	104	100

裁権コード材質

ハント権治 一下都本

【0029】上記表2に示すように、先端部5aと後端 部5 c の収縮率を中間部5 bの収縮率よりも小さくし、 先端部5 a と後端部5 c を比較的低い張力で巻付けた実 施例のタイヤは、比較例のタイヤに比べ、ユニフォミテ ィを悪化させることなく、高周波ロードノイズおよび高 速耐久性を改善することができた。

9

[0030]

【発明の効果】本発明に従って、ベルト補強層を巻回す 際にベルト補強層の先端部および後端部に比較的低い張 力を掛け、前記先端部および後端部以外の中間部に比較 的高い張力を掛けて巻付けることによって、タイヤのユ ニフォミティの悪化を抑制しながら、高周波ロードノイ ズおよび高速耐久性を改善した空気入りタイヤおよびそ の製造方法を得ることができる。

【図面の簡単な説明】

ロードノイズ (指数)

高速耐久性 (指数)

及箱串(%) 然り係数

【図1】空気入りタイヤの子午線方向断面図である。

【図2】ベルト補強層を成型ドラム上に巻付ける状態を 示す説明図である。

【図3】ベルト補強層を成型ドラム上に巻付ける状態を 示す説明図である。

【図4】ベルト補強層を成型ドラム上に巻付ける状態を 示す説明図である。

【図5】ベルト層とベルト補強層の断面構造の概略を示 す子午線方向断面図である。

【符号の説明】

- トレッド
- 2 ベルト層
- 3 カーカス 50

(7)

特開 2 0 0 3 - 2 2 0 8 0 6 12

11

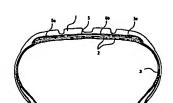
4 ピードコア5 ペルト補強層

5 a 先端部

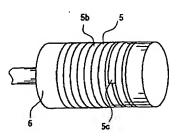
5 b 中間部 5 c 後端部

6 成型ドラム

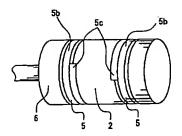
【図1】



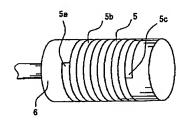
【図2】



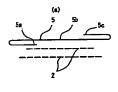
[図3]

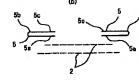


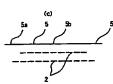
【図4】



[図5]







This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.